

26.11.2004

日本国特許庁
JAPAN PATENT OFFICE

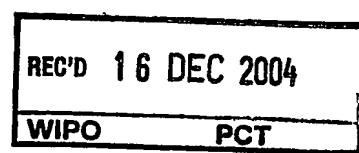
別紙添付の書類に記載されている事項は下記の出願書類に記載されて
いる事項と同一であることを証明する。

This is to certify that the annexed is a true copy of the following application as filed
with this Office.

出願年月日
Date of Application: 2003年10月10日

出願番号
Application Number: 特願 2003-352703

[ST. 10/C]: [JP 2003-352703]



出願人
Applicant(s): 旭有機材工業株式会社
日本ユピカ株式会社

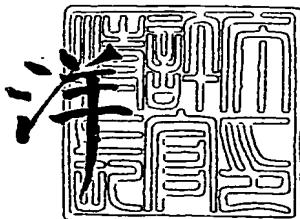
**PRIORITY
DOCUMENT**

SUBMITTED OR TRANSMITTED IN
COMPLIANCE WITH RULE 17.1(a) OR (b)

2004年11月 1日

特許長官
Commissioner,
Japan Patent Office

八 月



【書類名】 特許願
【整理番号】 1034500
【提出日】 平成15年10月10日
【あて先】 特許庁長官 今井 康夫 殿
【国際特許分類】
 F16K 1/16
 F16K 1/22
 F16K 25/00
 F16K 27/00

【発明者】
【住所又は居所】 宮崎県延岡市中の瀬町2丁目5955番地 旭有機材工業株式会社内
【氏名】 山田 弘樹

【発明者】
【住所又は居所】 東京都千代田区内幸町2丁目1番1号 日本ユピカ株式会社内
【氏名】 小泉 雄介

【特許出願人】
【識別番号】 000117102
【氏名又は名称】 旭有機材工業株式会社

【特許出願人】
【識別番号】 000230364
【氏名又は名称】 日本ユピカ株式会社

【代理人】
【識別番号】 100099759
【弁理士】
【氏名又は名称】 青木 篤
【電話番号】 03-5470-1900

【選任した代理人】
【識別番号】 100077517
【弁理士】
【氏名又は名称】 石田 敬

【選任した代理人】
【識別番号】 100087413
【弁理士】
【氏名又は名称】 古賀 哲次

【選任した代理人】
【識別番号】 100111903
【弁理士】
【氏名又は名称】 永坂 友康

【選任した代理人】
【識別番号】 100082898
【弁理士】
【氏名又は名称】 西山 雅也

【手数料の表示】
【予納台帳番号】 209382
【納付金額】 21,000円

【提出物件の目録】
【物件名】 特許請求の範囲 1
【物件名】 明細書 1
【物件名】 図面 1
【物件名】 要約書 1

特願2003-352703

ページ： 2/E

【包括委任状番号】 9723513

出証特2004-3098693

【書類名】特許請求の範囲**【請求項1】**

常温中における引張強度が80 MPa～400 MPaの成形材料を成形してなることを特徴とするバルブ用樹脂製部材。

【請求項2】

120℃中における引張強度が75 MPa～350 MPaの成形材料を成形してなることを特徴とする請求項1記載のバルブ用樹脂製部材。

【請求項3】

-20℃中から120℃中におけるノッチ付きアイソット衝撃強度が15 KJ/m²～100 KJ/m²である成形材料を成形してなることを特徴とする請求項1または請求項2記載のバルブ用樹脂製部材。

【請求項4】

バルブ用樹脂製部材がバルブ駆動部の筐体であることを特徴とする請求項1乃至3のいずれかに記載のバルブ用樹脂製部材。

【請求項5】

バルブ用樹脂製部材がバタフライバルブのバルブ本体であることを特徴とする請求項1乃至3のいずれかに記載のバルブ用樹脂製部材。

【請求項6】

水酸基価60～100のエポキシアクリレート樹脂(A)、エポキシアクリレート樹脂(A)の水酸基1個に対しイソシアネート基の数が0.1～1.5個となるポリイソシアネート化合物(B)、硬化剤(C)、及び内部離型剤(D)を含む樹脂組成物に、纖維強化材(E)を20～70質量%配合した成形材料を成形してなることを特徴とする請求項1乃至5のいずれかに記載のバルブ用樹脂製部材。

【請求項7】

成形材料にさらに鱗片状の充填剤(F)をエポキシアクリレート樹脂(A)100質量部に対して5～50質量部配合した成形材料を成形してなることを特徴とした請求項6記載のバルブ用樹脂製部材。

【請求項8】

成形材料がシート状またはバルク状であることを特徴とした請求項6に記載のバルブ用樹脂製部材。

【請求項9】

成形材料がシート状またはバルク状であることを特徴とした請求項7に記載のバルブ用樹脂製部材。

【書類名】明細書

【発明の名称】バルブ用樹脂製部材

【技術分野】

【0001】

本発明は、化学工場、または食品分野、石油化学分野、紙・パルプ分野などの各種産業に用いられるバルブ用樹脂製部材に関するものであり、さらに詳しくは、高強度であり、高温で使用可能であると共に、耐薬品性、耐食性、耐候性に優れる軽量なバルブ用樹脂製部材に関するものである。

【背景技術】

【0002】

各種高温高圧ラインや、化学薬液ラインなどにおいて用いられるバルブ用部材は種々あるが、バルブ駆動部の筐体、バタフライバルブのバルブ本体を例に挙げると、高温高圧での使用では相当な強度が要求されるため、従来では鉄やアルミなどを用いた金属製のバルブ用部材が使用されていた。しかしながら、バルブ用部材は屋外に暴露された状態や沿岸地域や海水周りなど、いわゆる耐食性や耐候性が要求される用途で長期間使用されることもあるため、金属の腐食や錆などにより、金属製のバルブ駆動部の筐体においては駆動部の動作不良が発生したり、金属製のバタフライバルブのバルブ本体においてはバルブの開閉に支障が出来てしまい、長期における安全性が低下するという問題があった。また、各種化学薬液ラインでの使用においては、金属製のバルブ用部材、特に金属製のバタフライバルブ本体においては腐食性ガスや薬液による侵食により薬液の漏れが発生する問題や、薬液によっては使用できない場合も多くあった。

【0003】

これを解決する手段として、金属製のバルブ駆動部の筐体においてはエポキシ樹脂塗装などの対策を講じ、また金属製のバタフライバルブのバルブ本体においては樹脂やゴムのライニングを設けて、耐薬品性や耐食性を向上させていた。

【0004】

しかしながら、エポキシ樹脂塗装を施した金属製のバルブ駆動部の筐体においては、以下の問題点が発生していた。

1. エポキシ樹脂は非常に脆い樹脂であるため、輸送時や使用時に直接衝撃や応力が加わると、容易にエポキシ樹脂の塗装面が剥離する恐れがある。
2. 塗装面に直接衝撃や応力が加わらない場合でも、例えば寒暖差の激しい環境で使用した場合、金属製のバルブ駆動部と塗装面との膨張係数が異なるため熱膨張と熱収縮の繰り返しにより塗装面は容易に剥離する場合がある。
3. 塗装が剥離した個所は、塗装されていない金属製のバルブ用部材の場合と同様に腐食による劣化や動作不良が発生する恐れがある。
4. 筐体はバルブ駆動部の重量の半分以上を占めるため、金属製のバルブ駆動部の筐体を用いると非常に重くなり、持ち運びが困難で施工性が悪くなる。

【0005】

また、樹脂やゴムのライニングを設けた金属製のバタフライバルブのバルブ本体においても、上記1、2の塗装と同様にライニングが剥離し、上記3と同様にライニングの剥離した個所は腐食し、上記4と同様に重量が重くなるという問題点が発生していた。なお、樹脂やゴムのライニングではエポキシ樹脂ほど脆くはないが、ライニングは薄く設けられているため、輸送時や使用時に直接衝撃や応力が加わると、ライニングが剥離し易い。

【0006】

以上のような問題点を解決する手段として、バルブ用部材としてまずバルブ駆動部の筐体では、筐体であるバルブ用ギヤー駆動装置のケーシングを低熱伝導性の合成樹脂で形成する方法が提案されている（例えば、特許文献1参照）。この方法によると、バルブ用ギヤー駆動装置のケーシングを硬質塩化ビニル、エポキシ、FRPなどの合成樹脂で形成するものであり、低温流体の流れる配管に用いても、ケーシングの内外面やケーシング内部のギア機構に結露を起こして水滴を生じさせることがないため、錆などにより動作に支障

を来すことを防止するものであった。

【0007】

次にバタフライバルブのバルブ本体では、バルブ本体である弁箱が繊維強化樹脂で形成する方法が提案されている（例えば、特許文献2参照）。この方法によると、FRPなどの繊維強化樹脂を用いて、環状型枠内に強化繊維プレフォームを設置した後、環状型枠を回転させながら樹脂液を投入し、樹脂液を遠心力により強化繊維内を通過させ外側へ移行し、内側へと順次厚さを増してゆくことで樹脂製のバタフライバルブの弁箱を形成するものであり、弁箱が外力や流体圧力等で傷が生じたとしても腐食しにくく、耐用年数を向上できる弁箱が成形できるというものであった。

【特許文献1】特開平7-151263号公報（第1～4頁、図1）

【特許文献2】特開平6-288478号公報（第1～5頁、図4）

【発明の開示】

【発明が解決しようとする課題】

【0008】

しかしながら、前記合成樹脂で形成されたバルブ用ギヤー駆動装置のケーシングにおいては、塗装面の剥離、および塗装面が剥離した個所の腐食の問題は解決できるが、常温高圧ラインでの使用においては、金属製に比べて材料の強度が低いため使用可能な圧力範囲が制限されており、また高温常圧ラインでの使用においては、硬質塩化ビニル等では高温中の樹脂の物性低下が著しく、物性が著しく低下したケーシングでは、バルブの開閉時にケーシングにかかる応力に対抗できずに破損する恐れがあった。

【0009】

また、前記合成樹脂で形成されたバタフライバルブの弁箱においては、ライニングの剥離、およびライニングが剥離した個所の腐食の問題は解決できるが、常温高圧ラインでの使用においては、金属製に比べて材料の強度が低いため使用可能圧力が制限されており、また高温常圧ラインでの使用においては、硬質塩化ビニルでは使用可能な温度が60℃程度に制限され、60℃を超えるような配管ラインでは弁箱が破損したり漏洩事故が発生する恐れがあるので使用できなくなるという問題があった。

【0010】

本発明は、以上のような従来技術の問題点に鑑みなされたものであり、高強度であり、高温の雰囲気中で使用可能であると共に、耐薬品性、耐食性に優れる軽量なバルブ用樹脂製部材を提供することを目的とする。

【課題を解決するための手段】

【0011】

本発明の構成は、常温中における引張強度が80 MPa～400 MPaの成形材料を成形してなることを第1の特徴とし、120℃中における引張強度が75 MPa～350 MPaの成形材料を成形してなることを第2の特徴とし、-20℃中から120℃中におけるノッチ付きアイソット衝撃強度が15 KJ/m²～100 KJ/m²である成形材料を成形してなることを第3の特徴とし、バルブ用樹脂製部材がバルブ駆動部の筐体であることを第4の特徴とし、バルブ用樹脂製部材がバタフライバルブのバルブ本体であることを第5の特徴とする。

【0012】

本発明のバルブ用樹脂製部材に用いられる樹脂組成物の成分である樹脂は、得られる樹脂製部材の物性が上記物性値を満足するものであれば、熱可塑性樹脂、熱あるいは放射線硬化性樹脂等どのようなものでもよいが、例えばエポキシアクリレート樹脂、ポリフェニレンサルファイド樹脂、エンジニアリングポリアミド樹脂、ポリカーボネート樹脂等が挙げられ、特にエポキシアクリレート樹脂とポリイソシアネート化合物との組み合わせが好ましい。これらの内、硬化性樹脂に対しては硬化剤を加えることができる。更に、前記必要な物性を得るために、繊維強化剤を加えることも好ましい。更に、充填剤等、各種添加剤を加えることもできる。

【0013】

本発明のバルプ用樹脂製部材に用いられる樹脂組成物の構成成分である樹脂、繊維強化材、その他の添加剤の配合割合は、下記の実施例の配合割合を参照して、本件発明に係るバルプ用樹脂製部材の物性が上記物性値を満足するように適宜選択することができる。

以下の説明においては、特定のエポキシアクリレート樹脂（A）、特定のポリイソシアネート化合物（B）、硬化剤（C）及び内部離型剤（D）を樹脂組成物とし、更に、それに繊維強化材（E）を加えた成形材料を成形するバルプ用樹脂製部材について、詳述するが、前記のごとき熱可塑性樹脂（X）を用いる場合にあっては、その樹脂（X）そのものと、内部離型剤（D）とが樹脂組成物を構成することとなる。又、繊維強化材、充填剤、その他の添加剤についても同様に添加可能である。

【0014】

また、水酸基価60～100のエポキシアクリレート樹脂（A）、エポキシアクリレート樹脂（A）の水酸基1個に対しイソシアネート基の数が0.1～1.5個となるポリイソシアネート化合物（B）、硬化剤（C）、及び内部離型剤（D）を含む樹脂組成物に、繊維強化材（E）を20～70質量%配合した成形材料を成形してなることを第6の特徴とし、さらに鱗片状の充填剤（F）をエポキシアクリレート樹脂（A）100質量部に対して5～50質量部配合した成形材料を成形してなることを第7の特徴とし、成形材料をシート状またはバルク状とした成形材料を成形してなることを第8の特徴とする。

【0015】

本発明に用いられる成形材料の常温中の引張強度は80 MPa～400 MPaの範囲にあることが好ましく、120 MPa～300 MPaの範囲であることがより好ましい。配管ラインの使用において十分な強度を得るために引張強度は80 MPa以上であることが必要である。引張強度を大きくするとノッチ付きアイゾット衝撃強度（以下、衝撃強度と記す。）が急激に低下して破損しやすくなる傾向にあるため衝撃強度を維持し、且つ引張強度を保つためには400 MPa以下であることが望ましい。

【0016】

120℃中の引張強度は75 MPa～350 MPaの範囲にあることが好ましく、90 MPa～300 MPaの範囲であることがより好ましい。高温ラインの使用環境下において十分な強度を得るために引張強度は75 MPa以上であることが必要である。高温中では常温中に比べて衝撃強度は高くなるものの、引張強度を大きくすると衝撃強度が急激に低下して破損しやすくなる傾向にあるため衝撃強度を維持し、且つ引張強度を保つためには350 MPa以下であることが望ましい。

【0017】

また、-20℃中から120℃中の成形材料の衝撃強度は15 KJ/m²～100 KJ/m²の範囲にあることが好ましく、30 KJ/m²～65 KJ/m²の範囲であることがより好ましい。-20℃中から120℃中でバルプ用樹脂製部材に大きな衝撃が加わっても破損するがないように、衝撃強度は15 KJ/m²以上であることが必要である。衝撃強度を大きくすると引張強度が急激に低下してバルプ用部材として剛性が劣る傾向にあるため、引張強度を維持し、且つ衝撃強度を保つためには100 KJ/m²以下であることが望ましい。

【0018】

本発明に用いるエポキシアクリレート樹脂（A）は、一般にエポキシ樹脂と不飽和一塩基酸との反応から得られたエポキシアクリレートに重合性ビニル単量体を反応性希釈剤として使用するもので、エポキシ樹脂成分としては、少なくとも1分子中に2個のエポキシ基を有する化合物を指し、例えば、ビスフェノールA、ビスフェノールF、プロム化ビスフェノールAで代表されるビスフェノール化合物を主骨格としたジグリシジルエーテル型エポキシ樹脂など、またフェノールやクレゾールノボラック、プロム化フェノールノボラックで代表される多核フェノール化合物を主骨格としたポリグリシジルエーテル型エポキシ樹脂など、またダイマー酸、トリメリット酸で代表される有機多塩基酸を主骨格とするポリグリシジルエステル型エポキシ樹脂など、またビスフェノールAエチレンオキサイド、プロピレンオキサイド付加グリコール及び水添加ビスフェノールA化合物を主骨格とした

グリシジルエーテル型エポキシ樹脂などが挙げられ、単独又は併用で使用することができる。

【0019】

不飽和一塩基酸成分としては、アクリル酸、メタクリル酸、クロトン酸、ソルビン酸などが挙げられ、単独又は併用で使用することができる。

【0020】

また、エポキシアクリレート樹脂（A）には、前記エポキシ樹脂成分と不飽和一塩基酸成分を反応させた後、多塩基酸無水物を更に反応させ、分子中に酸をペンダントとして持つエポキシアクリレートも含む。多塩基酸無水物としては、無水マレイン酸、無水フタル酸、無水イタコン酸、無水シトラコ酸、テトラヒドロ無水フタル酸、テトラブロモ無水フタル酸、無水トリメリット酸、3、6-エンドメチレン1、2、3、6-テトラヒドロシス-無水フタル酸などが挙げられる。

【0021】

また、物性の向上や粘着性の改良などを目的としてポリイソシアネート化合物（B）を配合する。

ポリイソシアネート化合物（B）としては、2, 4-トルエンジイソシアネート、2, 6-トルエンジイソシアネート、4, 4'-ジフェニルメタンジイソシアネート、イソホロンジイソシアネート、ヘキサメチレンジイソシアネートなどのジイソシアネートあるいは多官能のポリイソシアネート、あるいは水酸基を持ったポリエーテルポリオールまたはポリエステルポリオールとジイソシアネート化合物との反応により得られる末端にイソシアネート基を有するイソシアネートプレポリマーなどが挙げられる。

【0022】

ポリイソシアネート化合物（B）はエポキシアクリレート樹脂（A）の水酸基1個に対してポリイソシアネート化合物（B）のイソシアネート基の数が0. 1～1. 5個、好ましくは0. 5～1. 2個の範囲である。

機械的物性を向上させ、粘着性の残らない成形材料にするためにポリイソシアネート化合物（B）のイソシアネート基の数が0. 1個以上にする必要がある。余分なイソシアネート基が水分と反応して発泡するのを防ぎ、成形後に発泡が成形物内部に残らないためにポリイソシアネート化合物（B）のイソシアネート基の数が1. 5個以下にする必要がある。

【0023】

重合性ビニル单量体は、作業性の向上や耐水性等の向上の為に使用する。

重合性ビニル单量体としては、一般的にはステレンが使用されるが、ビニルトルエン、 α -メチルスチレン、クロルスチレン、ジクロルスチレン、ビニルナフタレン、エチルビニルエーテル、メチルビニルケトン、メチルアクリレート、エチルアクリレート、メチルメタアクリレート、アクリロニトリル、メタクリロニトリルなどのビニル化合物およびジアリルフタレート、ジアリルフマレート、ジアリルサクシネート、トリアリルシアヌレートなどのアリル化合物など架橋可能なビニルモノマーあるいはビニルオリゴマーなどが挙げられ、単独又は併用で使用することができる。

【0024】

また、成形材料の成形性の向上を目的として、硬化剤（C）や内部離型剤（D）を配合する。硬化剤（C）の配合割合は、樹脂成分100重量部に対して0. 5～2. 0重量部、好ましくは0. 8～1. 2重量部である。内部離型剤（D）の配合割合は、樹脂成分100重量部に対して1. 0～8. 0重量部、好ましくは3. 0～5. 0重量部である。

【0025】

硬化剤（C）としては、ベンゾイルパーオキサイド、メチルエチルケトンパーオキサイド、パーオキシベンゾエート、クメンハイドロパーオキサイド、ターシャリープチルベンゾエート、パーオキシケタール、ジクミルパーオキサイドなどの有機過酸化物が挙げられる。

【0026】

内部離型剤（D）としては、ステアリン酸およびその金属塩などの如き高級脂肪酸や高級脂肪酸エステル、アルキルリン酸エステル、カルナバワックスなどの慣用の内部離型剤などが挙げられる。

【0027】

また、成形材料の強度の向上を目的として纖維強化材（E）を配合する。

纖維強化材（E）としては、ガラス纖維、ビニロン纖維、炭素纖維、フェノール纖維、アラミド纖維、ポリエスチル纖維、超高分子量ポリエチレン纖維、炭素纖維とアラミド纖維あるいは炭素纖維とガラス纖維を組み合わせたハイブリッド等が挙げられ、単独又は二種以上の組み合わせで使用される。

【0028】

纖維強化材（E）は（A）～（D）を配合してなる樹脂組成物に対して20～70質量%配合する必要があり、好ましくは30～60質量%の配合である。纖維強化材（E）の添加量が少ないと成形品の強度のばらつきを発生させないためにも20質量%以上である必要がある。添加量が多く樹脂成分が部分的に少なくなることで成形品の強度低下や部分的にガラス成分が多くなることによる脆弱な部分の発生を防ぐためにも70質量%以下である必要がある。

【0029】

また、纖維強化材（E）の纖維長さは3～50mmが好適であり、6～25mmがより好ましい。これは、纖維長さが好適な範囲より短い場合や長い場合には、成形方法によつてはガラス纖維の分散状態にばらつきが発生し、成形品強度にばらつきが発生するため好適な範囲内にする必要がある。纖維は棒状以外にもチョップマットや織布状であっても良い。

【0030】

また前記（A）～（E）を配合してなる成形材料には、成形性の向上や成形品の耐薬品性および耐水性の向上を目的として鱗片状充填材（F）を配合しても良い。鱗片状充填材（F）は、エポキシアクリレート樹脂（F）100質量部に対して5～50質量部配合する必要があり、好ましくは10～30質量部の配合である。成形材料の成形性を向上させて成形品の外観を向上させるために5質量部以上である必要がある。粘度が上がりすぎて成形しにくくならないように50質量部以下である必要がある。

【0031】

鱗片状充填材（F）としては、マイカ、鱗片状黒鉛などの無機物質や鱗片状に成形又は硬化させた樹脂片あるいはフィルム片などが挙げられ、単独又は併用で使用することができる。

【0032】

さらに前記（A）～（F）を配合してなる成形材料は、必要に応じて低収縮剤（G）、他の充填材（H）、及び増粘剤（I）などを添加することもでき、シート状又はバルク状にして使用してもよい。

【0033】

低収縮剤（G）としては、ポリスチレン、ポリ酢酸ビニル、ポリエチレン、ポリプロピレン、ポリメチルメタクリレート、スチレン-1,4-タジエンプロックコポリマー、飽和ポリエスチルなどが挙げられる。

【0034】

充填材（H）としては、一般的には炭酸カルシウムが使用されるが、水酸化アルミニウム、タルク、クレー、硫酸バリウム、アルミナ、珪砂、シリカパウダー、ガラスピーズ、ガラス粉、ガラスバルーン、寒水石、などが挙げられ、単独又は併用で使用される。

【0035】

増粘剤（I）としては、ポリイソシアネート化合物、金属アルコキシド類、2価金属酸化物、2価金属水酸化物などが挙げられる。

【0036】

本発明のバルブ用樹脂製部材は、前記の成形材料にて成形する方法として、MMD（メ

タルマッチドダイ) 成形、SMC(シートモールディングコンパウンドィング) 及びBMC(バルクモールディングコンパウンドィング) 等の加熱加圧成形等が用いられる。特にシート状またはバルク状とした成形材料を使用することが好ましい。

【発明の効果】

【0037】

本発明は以上説明したような構造をしており、これを使用することにより以下の優れた効果が得られる。

(1) バルブ用金属性部材における耐薬品性と耐食性の低さ及び重量が重い問題、塗装やライニングを施したバルブ用金属性部材における塗装やライニングの剥離の発生という問題、従来のバルブ用樹脂製部材における引張強度や衝撃強度などの物性強度の低さの問題、以上のことを補うことのできるバルブ用樹脂製部材を得ることができる。

(2) 高圧ラインにおいて破損の心配なく使用することができ、樹脂の特性に応じて耐薬品性の良いバルブ用樹脂製部材を得ることができる。

(3) 120℃中における材料の引張強度が75 MPa～350 MPaあることで、高温ラインにて破損の心配がなく長期間使用できる。

(4) -20℃中から120℃中における材料のノッチ付きアイソット衝撃強度が15 KJ/m²～100 KJ/m²あることで、落下やウォーターハンマーなどによる急激な衝撃がかかったとしても破損することなく強度を維持できる。

(5) エポキシアクリレート樹脂成形材料を用いることで、高温や低温においても高い物性強度を損なうことなく、高圧に対しても長時間の使用に十分耐えることができる。また酸やアルカリに対する耐薬品性に優れ、環境の厳しい屋外に暴露した状態で長期間使用しても問題のない、腐食に強いバルブ用樹脂製部材を得ることができる。

(6) エポキシアクリレート樹脂成形材料に鱗片状の充填剤を添加することで、成形性と外観が良くすることができ、エポキシアクリレート樹脂成形材料を用いたバルブ用樹脂製部材の耐薬品性と耐水性を向上させることができる。

【発明を実施するための最良の形態】

【0038】

以下、本発明の実施例について図1乃至図11を参照して説明するが、本発明が本実施例に限定されることは言うまでもない。

【0039】

図1は本発明の第一の実施例を示すバルブ駆動部の筐体であるケーシング(以下ケーシングと記す。)を有するバタフライバルブの閉状態の斜視図であり、図2は図1の縦断面図である。図3は図1のバルブ駆動部の内部構造を示す平面図であり、図4は図3の縦断面図である。図5は開状態のバルブ駆動部の内部構造を示す平面図であり、図6は図5の縦断面図である。図7は図1のバルブ駆動部のケーシングにかかる応力分布を示す平面図であり、図8は図1のバルブ本体にかかる応力分布を示すバルブ本体の斜視図である。図9は本発明における第二の実施態様を示すバルブ駆動部のケーシングを有するバタフライバルブの斜視図であり、図10は図9の縦断面図であり、図11は図9のバルブ本体にかかる応力分布を示すバルブ本体の斜視図である。

【0040】

以下、図1乃至図3に基づいて、本発明の第一の実施例であるケーシングを有するバルブ駆動部付のバタフライバルブについて説明する。

【0041】

図において、1はバルブ駆動部のケーシングで、エポキシアクリレート樹脂(A)として日本ユピカ(株)製の商品名『ネオポール8051』を80質量部、ポリイソシアネート化合物(B)としてダウポリウレタン日本(株)製『ISONATE 143 L』を20質量部、硬化剤(C)として日本油脂(株)製『パープチル』を1.0質量部、内部離型剤(D)として堺化学工業(株)製『SZ-2000』を4.0質量部を配合した樹脂組成物に、強化材(G)としてガラス繊維を該樹脂組成物に対して60%充填し調整したエポキシアクリレート樹脂成形材料に、鱗片状の充填材(F)として『マイカ』を15質量部添加した樹

脂成形材料からなる。バルブ駆動部には後記ウォーム6やウォームホイール7が駆動可能な状態で内蔵されていて、ケーシング1の一側面には後記ハンドル4に取り付けられているシャフト5が貫通するための穴が設けられており、上部ケーシング1aと下部ケーシング1bに二分割されていて、上部ケーシング1aと下部ケーシング1bはボルト2、ナット3で接合されている。ケーシング1a、1bの各々の中心には後記ウォームホイール7の軸が貫通するための穴が設けられている。下部ケーシング1bの下面にはケーシング1と後記バタフライバルブのバルブ本体8をボルト10にてトップフランジ9を介して螺着させるための雌ねじ部（図示せず）が設けられている。なお、ケーシング1の材料は常温中の引張強度が230MPa、衝撃強度が55KJ/m²のエポキシアクリレート樹脂成形材料製であるが、常温中における引張強度が80MPa～400MPaの成形材料であれば良く、且つ120℃中における引張強度が75MPa～350MPaの成形材料であるのが望ましく、さらに常温から120℃中における衝撃強度が15KJ/m²～100KJ/m²の成形材料であればより望ましい。

【0042】

また、ケーシング1は樹脂製なので金属製のケーシングに比べると耐薬品性が良いため、樹脂の特性に応じて各種薬液ラインでの使用が可能である。また寒冷差の激しい環境での使用において、熱膨張と熱収縮の繰り返しでも塗装の剥離はない。特に本発明のエポキシアクリレート樹脂成形材料を用いたケーシング1の場合、塩酸や水酸化ナトリウム溶液などに対する耐薬品性に優れており、また耐候性に優れているため屋外に暴露された状態で長期間使用した場合でも劣化の心配がない。さらに金属に対して重量が軽く、硬質塩化ビニルと同等の重量であるため、バルブ駆動部内のシャフト5、ウォーム6、ウォームホイール7が金属製だとしてもバルブ駆動部全体の重量では金属製のケーシングの場合の重量に対して50%程度の重量になり、ケーシング1に必要な物性を有した軽量のバルブ駆動部を得ることができる。

【0043】

4はケーシング1の一側面に設置されたハンドルである。ハンドル4には後記シャフト5が取り付けられている。

【0044】

5は一端にハンドルが取り付けられ、他端には後記ウォーム6が一体成形で設けられている亜鉛ダイカスト製のシャフトである。シャフト5はケーシング1の一側面に設けられた穴に貫通された状態で回動可能に固定されている。

【0045】

6は後記ウォームホイール7と係合してケーシング1内に回転自在に配置されている亜鉛ダイカスト製のウォームである。

【0046】

7は扇形状をなす亜鉛ダイカスト製のウォームホイールである。ウォームホイール7はケーシング1を貫通した状態で回動可能にケーシング1によって支持されている。ウォームホイール7下部には後記バタフライバルブのステム13に嵌合されるステムブッシュ15が挿嵌されており、ステムブッシュ15がステム13と嵌合された状態でケーシング1と後記バタフライバルブのバルブ本体8が固定される。

【0047】

8はケーシング1と同じエポキシアクリレート樹脂成形材料製のバタフライバルブのバルブ本体である。バルブ本体8の上部には略円盤形状のトップフランジ9が設けられている。バルブ本体8の中央部には略円筒状の流路11が形成されており、流路11の内周面には後記シートリング16が嵌着されている。また下方部には後記ステム13の下端部が嵌挿される軸受凹部12が設けられている。なお、バルブ本体8の材料は常温中の引張強度が230MPa、衝撃強度が55KJ/m²のエポキシアクリレート樹脂成形材料製であるが、常温中における引張強度が80MPa～400MPaの成形材料であれば良く、且つ120℃中における引張強度が75MPa～350MPaの成形材料であるのが望ましく、さらに-20℃中から120℃中における衝撃強度が15KJ/m²～100KJ

/m²の成形材料であればより望ましい。

【0048】

また、バルブ本体8は樹脂製なので金属製のバルブ本体に比べると耐薬品性が良いため、樹脂の特性に応じて各種薬液ラインでの使用が可能である。特に本発明のエポキシアクリレート樹脂成形材料を用いたバルブ本体8の場合、塩酸や水酸化ナトリウム溶液などに対する耐薬品性に優れています。また耐候性に優れているため屋外に暴露された状態で長期間使用した場合でも劣化の心配がない。さらに金属に対して重量が軽く、硬質塩化ビニルと同等の重量であるため、後記システム13や他の部品が金属製だとしてもバタフライバルブ全体の重量では一般的な金属製の重量の40%程度の重量になり、バルブ本体8に必要な物性を有した軽量のバタフライバルブを得ることができる。

【0049】

13はシステムである。システム13の上部にはシステム本体の外径より小さい外径を有する縮径部14が形成されている。縮径部14の上端部は、バルブ本体8の上部に設けられたトップフランジ9の中央から突出して配置され、突出した縮径部14の上端部にシステムブッシュ15が嵌合されている。システム13は、上方にはOリングが嵌着され、バルブ本体8及び後記シートリング16に回動可能の状態で密着貫通されている。また下端部はOリングによって回動可能の状態に密封され軸受凹部12に嵌挿されている。

【0050】

16はバルブ本体8の流路11の内周面に嵌着されている円環状のシートリングである。シートリング16は変形させることで、バルブ本体8内に嵌着させて組み立てることができる。

【0051】

17は略円盤状の弁体である。弁体17はバルブ本体8の内部中央に配置されており、弁体17中央を貫通したシステム13に対して回動不能に支承されている。弁体17はシステム13の回動に伴ってバルブ本体8内で回動して、弁体17の外周部がシートリング16に離間、圧接されることによってバルブの開閉を行っている。

【0052】

次に、第一の実施例のバルブ駆動部とバタフライバルブの作動について図3乃至図6に基づいて説明する。

【0053】

バタフライバルブが閉状態（バルブ駆動部は図3、図4の状態）において、ハンドル4を開方向に回動させると、ハンドル4の中心から伸びたシャフト5と一緒に設けられたウォーム6が回動し、ウォーム6と係合するウォームホイール7が回動する。ウォームホイール7の回動に伴ってウォームホイール7の軸に連結された弁体17を軸支するシステム13が回動し、弁体17が回動することにより、弁体17の外周部がシートリング16から離間され、流路11が開放されてバルブは開状態になる。バタフライバルブが開状態（バルブ駆動部は図5、図6の状態）において、ハンドル4を開方向に回動させると、上記と逆方向の回動する力が伝達されて弁体17が回動し、弁体17の外周部がシートリング16に圧接し、流路11が遮断されてバルブは閉状態になる。

【0054】

次に、第一の実施例のバルブの開閉動作によってケーシング1にかかる応力について図3乃至図8に基づいて説明する。

【0055】

バルブの開閉作業において、図3の閉状態のバルブに対してハンドル4を開方向に操作する場合は、ケーシング1には図3、図4の矢印で示した方向に引張応力が発生する。また図5の開状態のバルブに対してハンドル4を開方向に操作する場合は、ケーシング1には図5、図6の矢印で示した方向に引張応力が発生する。また、バルブを中間開度にて使用する場合は、流体圧力の影響でバルブは閉まる方向へ力が加わるため、バルブを開方向に操作する場合と同様の矢印で示した方向（図3、図4参照）に引張応力が発生する。このため、バルブを開あるいは閉に操作する場合や中間開度などで使用する場合には、図7の

ケーシング1のA1、A2の領域に応力が集中して発生する。

【0056】

標準的な人力にてバルブ駆動部の開閉操作を行う場合を想定し、バルブ駆動部のケーシングの動的荷重に対する安全率を勘案すると、ケーシング1のA1、A2の領域は常温で80 MPaの引張応力に耐えうる強度が必要である。この引張応力80 MPaとは、バルブ駆動部のハンドル4の直径を200 mmとした場合に標準的な人力にてギヤー機構に伝達された力によりA1、A2に発生する引張応力が約40 MPaであり、樹脂のこの動的荷重に対して、本実施例に限っては最低限の安全率として2倍を勘案した場合の数値である。

【0057】

常温常圧ラインに使用した場合においては、本発明のケーシング1は引張強度80 MPa～400 MPaの成形材料を成形してなるものなので、開閉作業時の応力の集中によつて破損が起こることはない。また最低限の安全率2倍を勘案しているので、突發的に高い応力がかかった場合においても破損が起こることはない。

【0058】

常温高圧ラインに使用した場合においては、A1、A2の領域に応力が集中する影響でケーシング1には歪みや変形しようとする力が加わるが、引張強度80 MPa～400 MPaであれば変形が抑制されるため、ケーシングの歪みや変形によってギアの係合が悪くなったり、バックラッシュが起り易くなったり、あるいはバルブ振動による異音が発生するなどの問題がなくなる。

【0059】

高温常圧ラインに使用した場合においては、ケーシング1のA1、A2の領域においても引張強度を有しているため、仮に高温ラインの温度まで加熱されることでケーシング1の引張強度が1/2程度に下がったとしても配管材料として使用可能な強度を維持できる。また120℃中の引張強度が75 MPa～350 MPaであれば、高温の雰囲気中で使用することができる。

【0060】

高温高圧ラインに使用した場合においては、120℃中の引張強度が75 MPa～350 MPaであれば、開閉操作時にかかると想定される約40 MPaに対して最低限の安全率のおよそ2倍程度を勘案しているため、破損することなく高温高圧ラインの使用にも耐えることができる。特に本発明のエポキシアクリレート樹脂成形材料を用いたケーシング1の場合は、120℃の引張強度が135 MPaであり、高温中でも引張強度の低下が抑えられて高い物性強度を維持できるため、高温高圧のラインでも長時間の使用に十分耐えうる強度を発揮することができる。

【0061】

次に、第一の実施例のケーシング1にかかる衝撃強度について説明する。

【0062】

輸送時や落下時などの通常想定されるような直接衝撃がかかった場合に対しては、本発明のケーシング1のような形状は、応力解析をすると破損を防止するためには少なくとも10 KJ/m²以上の衝撃強度が必要であり、開閉作業やその他の要因により急激な衝撃がかかった場合に破損させないためには10 KJ/m²の1.5倍の衝撃強度を勘案した方がよく、さらに-20℃中から120℃中の衝撃強度が15 KJ/m²～100 KJ/m²であれば、低温ラインや高温ラインに使用した場合において、破損が起こることなく使用することができる。

【0063】

低温ラインに使用した場合においては、ケーシング1が低温ラインの温度まで冷やされ、材質の衝撃強度を低下させるが、衝撃強度が15 KJ/m²～100 KJ/m²であれば、破損することなく低温ラインの使用に耐えることができる。特に本発明のエポキシアクリレート樹脂成形材料を用いたケーシング1の場合、低温中でも衝撃強度の低下が抑えられて衝撃強度は55 KJ/m²であるため、例えば-20℃の低温で高圧のラインでも

長時間の使用に十分耐えることができる。

【0064】

次に、配管ライン内に設置された第一の実施例のバタフライバルブに対して、流体圧の内圧を受けたときにかかる応力について図8に基づいて説明する。

【0065】

バタフライバルブを配管ライン内に設置した場合、配管ライン内の流体によって受ける内圧により、バルブ本体8の流路の中心から外側に向かって、バルブ本体8内部が膨張する方向に応力を受ける。このため、配管ライン内に発生する圧力に対しては、図8のバルブ本体8のBの領域に引張応力が集中して発生する。

【0066】

一般的なバタフライバルブの使用圧力である1MPaの流体圧力に対してバルブ本体8が受ける場合では、バルブ本体8のBの領域には38MPa程度の引張応力が発生する。これに最低限の安全率2倍程度を勘案して、常温で80MPaの引張応力に耐えうる設計が必要である。

【0067】

本発明のバタフライバルブのバルブ本体8であれば引張強度230MPaのエポキシアクリレート樹脂成形材料を成形してなるものなので、ウォーターハンマーなどにより、バルブ本体8に急激な内圧がかかった場合においても破損が起こることはなく、高圧ラインでの使用も可能である。また、Bの領域に応力が集中する影響でバルブ本体8には膨張や変形しようとする力が加わるが、引張強度は230MPaのエポキシアクリレート樹脂成形材料を成形してなるものなので、変形が抑制されるため、バルブ本体8の膨張や変形によって流体の漏れが発生する心配がなくなる。

【0068】

次に、第一の実施例のバタフライバルブを高温ラインに使用した場合について説明する。

【0069】

高温ラインに使用した場合においては、仮に高温ラインの温度まで加熱されることでバルブ本体8の引張強度が1/2程度に下がったとしても配管材料として使用可能な強度を維持できる。さらに120℃中の引張強度が75MPa～350MPaであれば、流体圧の影響でバルブ本体8のBの領域に発生される38MPaを上回る引張強度を有しているため、破損や漏れが起こることなく高温ラインの使用にも耐えることができる。本発明のバタフライバルブのバルブ本体8であれば120℃中の引張強度が135MPaのエポキシアクリレート樹脂成形材料を成形してなるものなので高温中でも引張強度の低下が抑えられて高い物性強度を維持でき、高温高圧のラインでも長時間の使用に十分耐えうる強度を発揮することができる。

【0070】

次に、第一の実施例のバルブ本体8にかかる衝撃強度について説明する。

【0071】

輸送時や落下時などの通常想定されるような直接衝撃がかかった場合に対しては、本発明のバルブ本体8のような形状は、応力解析をすると破損を防止するためには少なくとも10KJ/m²以上の衝撃強度が必要であり、ウォーターハンマーなどによる急激な衝撃がかかった場合に破損させないためには10KJ/m²の1.5倍の衝撃強度を勘案した方がよく、さらに-20℃中から120℃中の衝撃強度が15KJ/m²～100KJ/m²であれば、低温ラインや高温ラインに使用した場合において、破損が起こることなく使用することができる。

【0072】

低温ラインに使用した場合においては、バルブ本体8が低温ラインの温度まで冷やされて、材質の衝撃強度を低下させるが、衝撃強度が15KJ/m²～100KJ/m²であれば、破損や漏れが起こることなく低温ラインの使用に耐えることができる。特に本発明のエポキシアクリレート樹脂成形材料を用いたバルブ本体8の場合、低温中でも衝撃強度の

低下が抑えられて衝撃強度は 5.5 KJ/m^2 であるため、例えば -20°C の低温で高圧のラインでも長時間の使用に十分耐えることができる。

【0073】

以下、本発明の第二の実施例であるバルブ駆動部のケーシングを有する二分割タイプのバタフライバルブについて図9乃至図10に基づいて説明する。

【0074】

18は第一の実施例のケーシング1と同じエポキシアクリレート樹脂成形材料製のバタフライバルブの上部バルブ本体である。上部バルブ本体18の上部には略円盤形状のトップフランジ19が設けられている。

【0075】

20は第一の実施例のケーシング1と同じエポキシアクリレート樹脂成形材料製のバタフライバルブの下部バルブ本体である。下部バルブ本体20の下方部には後記ステム30の下端部が嵌挿される軸受凹部21が設けられている。

【0076】

上部バルブ本体18は、下部バルブ本体20とともに中央に開口部を形成する。上部バルブ本体18の下端部、下部バルブ本体20の上端部には各々水平方向に延出して、上部バルブ本体18には突起部22、23が、下部バルブ本体には突起部24、25が一対ずつ設けられ、各々の突起部22と突起部24、突起部23と突起部25にはそれぞれボルト26、ナット27にて締結されている。

【0077】

また、第一の実施例と同様に、両バルブ本体18、20が樹脂製なので金属製のバルブ本体に比べると耐薬品性が良いため、樹脂の特性に応じて各種薬液ラインでの使用が可能である。特に本発明のエポキシアクリレート樹脂成形材料を用いたバルブ本体18、20の場合、塩酸や水酸化ナトリウム溶液などに対する耐薬品性に優れています。また耐候性に優れているため屋外に暴露された状態で長期間使用した場合でも劣化の心配がない。さらに金属に対して重量が軽く、硬質塩化ビニルと同等の重量であるため、ステムや他の部品が金属製だとしてもバタフライバルブ全体の重量では一般的な金属製の重量の45%程度の重量になり、バルブ本体18、20に必要な物性を有した軽量のバタフライバルブを得ることができる。

【0078】

28は両バルブ本体18、20で形成された開口部の内周面に嵌着されている円環状のフッ素樹脂製のシートリングである。シートリング28の両端には径方向に突出した略円盤状の鍔部29が設けられている。シートリング28の上部と下部には後記ステム30が貫通する穴が設けられており、シートリング28の鍔部29と両バルブ本体18、20との間にはOリングが嵌着されている。

【0079】

本実施例のバタフライバルブは高耐食性が要求されるようなラインに使用されるものであるため、シートリング28の材質はフッ素樹脂で形成されたものを用いているが、フッ素樹脂製のシートリング28はゴム製シートリングのように変形させることができ難く、無理に変形させた場合にはシートリング28に微小なクラックが発生し、バルブ使用時のフッ素樹脂製のシートリング28が割れる恐れがあるため、円環状のシートリング28の鍔部29の間に嵌合するように、二分割されたバタフライバルブの両バルブ本体18、20でシートリング28を挟み込み、両バルブ本体18、20の突起部22と突起部24、突起部23と突起部25を各々ボルト26、ナット27で締結して使用することでフッ素樹脂製シートリング28を変形させることなく嵌着することができる。

【0080】

33は略円盤状のフッ素樹脂製の弁体である。弁体33は両バルブ本体18、20の内部中央に配置されており、弁体33中央を貫通したステム30に対して回動不能に支承されている。弁体33はステム30の回動に伴って両バルブ本体18、20内で回動して、弁体33の外周部がシートリング28に離間、圧接されることによってバルブの開閉を行

っている。なお、弁体33の材質はフッ素樹脂であるが、金属をインサートしたものを用いても良い。この場合、インサートはステム30と連結するか、あるいは一体で形成される。

【0081】

30はステムである。ステム30の上部にはステム30本体の外径より小さい外径を有する縮径部31が形成されている。縮径部31の上端部は、上部バルブ本体18の上部に設けられたトップフランジ19の中央から突出して配置され、突出した縮径部31の上端部にステムブッシュ32を嵌挿している。またステム30は、上方にはOリングが嵌着され、上部バルブ本体18、下部バルブ本体20及びシートリング28に回動可能の状態で密着貫通されている。また下端部はOリングによって回動可能の状態に密封され軸受凹部21に嵌挿されている。

【0082】

34は第一の実施例のケーシング1と同じエポキシアクリレート樹脂成形材料製のバルブ駆動部のケーシングである。ケーシング34の構成は第一の実施例と同様であるので詳細な説明は省略する。

【0083】

次に、配管路内に設置された第二の実施例のバタフライバルブに対して、流体圧により内圧を受けたときにかかる応力について図11に基づいて説明する。

【0084】

バタフライバルブを配管ライン内に設置した場合、配管ライン内の流体によって受ける内圧により引張応力が発生することは第一の実施例と同様であるが、二分割されたバルブ本体18、20をボルト26、ナット27で締結した構造であるため、配管ライン内に発生する圧力に対しては、第一の実施例の時と同様に図11のバルブ本体18、20のC1の領域に引張応力が集中して発生するが、ボルト26、ナット27で締結した突起部22、23、24、25のC2の領域にもC1より高い引張応力が集中して発生する。

【0085】

このため、二分割されたバルブ本体18、20の構造は、C1、C2の領域に強度を持たせた設計を行う必要があるが、バタフライバルブは一般的に配管路のフランジ間に挟まれた形状で施工され、且つ各種の多様な施工規格に対応する必要があるため、設計上の制約によりC1、C2の領域に引張応力が集中することに対応して肉厚を増し高強度化することは設計上限界がある。

【0086】

C1、C2の領域に発生する引張応力を、一般的なバタフライバルブの使用圧力である1MPaの流体圧力に対してバルブ本体18、20が受ける場合において、流体圧力が連続的に大きく変化する脈動による衝撃応力も考慮して想定すると、バルブ本体18、20のC1の領域には、40MPa程度の引張応力が発生し、さらにC2の領域には45MPa程度の引張応力が発生することが想定される。バルブ本体18、20にはこの引張応力を上回る引張強度を持つ材質を使用しなければならない。

【0087】

本発明のバタフライバルブのバルブ本体18、20であれば引張強度が230MPaのエポキシアクリレート樹脂成形材料を成形してなるものなので、二分割タイプのバルブ本体のC2の領域に引張応力の集中が発生しても破損が起こることない強度を維持している。またC1、C2に引張応力が集中する影響でバルブ本体には膨張したり変形しようとする力が加わるが、引張強度が230MPaのエポキシアクリレート樹脂成形材料を成形してなるものであれば変形が抑制され、バルブ本体18、20の膨張や変形によって流体の漏れが発生する心配がなくなる。

【0088】

ここでC2の領域に発生する引張応力には、バルブの使用時に流体圧力によって発生するものと、ボルト26、ナット27で締結されることによる応力も含まれている。このボルト26、ナット27で締結されることや配管ラインにフランジ接合にて接続されること

等を考慮して、バルブ本体には硬度やクリープ強度の高い成形材料を用いるとより長期間の使用に適している。

【0089】

次に第二の実施例のバタフライバルブを高温ラインに使用した場合について説明する。

【0090】

高温常圧ラインに使用した場合においては、高温による引張強度の低下が大きい成形材料の場合は高温で使用する温度範囲は限定されるが、120℃の高温で引張強度は75 MPa～350 MPaを有している成形材料であればバルブ本体18、20のC1、C2の領域に応力が集中したとしても想定される引張応力40～45 MPaを上回るため、破損や漏れが起こることない強度を維持している。

【0091】

高温高圧ラインに使用した場合においては、120℃の高温で引張強度は75 MPa～350 MPaを有しているため、破損することなく使用できる。特に本発明のエポキシアクリレート樹脂成形材料を用いたバルブ本体18、20の場合は、120℃の高温で引張強度が135 MPaであり、想定される引張応力の2倍以上の強度を有し、高温高圧のラインでも長時間の使用に十分耐えうる強度を発揮することができる。また、特に本発明のエポキシアクリレート樹脂成形材料を用いたバルブ本体18、20の場合は、十分な硬度とクリープ強度を有しているため、ボルト26、ナット27で締めつけられる突起部22、23、24、25の部分では、材質の長期クリープによる変形も少なく、ボルト締結による寸法の変化も小さくすることができる。

【0092】

次に、第二の実施例のバルブ本体18、20にかかる衝撃強度について説明する。

【0093】

輸送時や落下時などの通常想定される直接衝撃がかかった場合に対しては、本発明のバルブ本体18、20のような形状は応力解析をすると破損を少なくするためにには少なくとも10 KJ/m²以上の衝撃強度が必要であり、ウォーターハンマーなどによる急激な衝撃がかかった場合に破損させないためには10 KJ/m²の1.5倍の衝撃強度を勘案した方がよく、さらに-20℃中から120℃中の衝撃強度が15 KJ/m²～100 KJ/m²であれば、低温ラインや高温ラインに使用した場合において、破損が起こることなく使用することができる。

【0094】

低温ラインに使用した場合においては、バルブ本体18、20が低温ラインの温度まで冷やされて、材質の衝撃強度を低下させるが、衝撃強度が15 KJ/m²～100 KJ/m²であれば、破損や漏れが起こることなく低温ラインの使用に耐えることができる。特に本発明のエポキシアクリレート樹脂成形材料を用いたバルブ本体18、20の場合、低温中でも衝撃強度の低下が抑えられて衝撃強度は55 KJ/m²であるため、例えば-20℃の低温で高圧のラインでも長時間の使用に十分耐えることができる。

【0095】

ケーシング34にかかる応力については第一の実施例と同様であるので詳細な説明は省略する。

【0096】

次に、本発明のバルブ用樹脂製部材に使用する成形材料について試験片を作成し物性値の比較を行なった。得られた樹脂成形材料の物性は、以下に示す方法に従って評価した。

【0097】

(1) 引張試験

試験方法JIS K 7127の第1号試験片を作成し、23±1℃の雰囲気中でJIS K 7127に準拠する引張試験を行い、引張強度を測定した。

(2) ノッチ付きアイソット衝撃試験

試験方法JIS K 7124の第1号試験片を作成し、23±1℃の雰囲気中でJIS K 7124に準拠するノッチ付きアイソット衝撃試験を行い、衝撃強度を測定した

(3) 热間引張試験

試験方法 J I S K 7127 の第1号試験片を作成し、80±1°C、120±1°Cの雾囲気中で J I S K 7127 に準拠する引張試験を行い、引張強度を測定した。

(4) 热間・冷間ノッチ付きアイゾット衝撃試験

試験方法 J I S K 7124 の第1号試験片を作成し、120±1°Cおよび-20±1°Cの雾囲気中で J I S K 7124 に準拠するノッチ付きアイゾット衝撃試験を行い、衝撃強度を測定した。

(5) 耐薬品性試験

35%の塩酸 25°C および 20% の水酸化ナトリウム溶液 25°C に、引張試験片とアイゾット衝撃試験片を 7 日間と 60 日間のそれぞれに浸漬した後の重量を測定し、浸漬前と後の重量変化率を求めた。また、7 日間と 60 日間のそれぞれに浸漬した後の引張試験とアイゾット衝撃試験を行った。

(6) 耐候性試験

引張試験の試験片を J I S K 7350 に準拠するキセノンアーク光源による暴露試験を行った。照射時間と照射量は、100時間で 20, 940 kJ/m²、300時間で 64, 170 kJ/m²、1000時間で 207, 320 kJ/m²、1500時間で 324, 600 kJ/m² であり、照射後の引張強度をそれぞれ測定して比較を行った。

(7) 成形性

エポキシアクリレート樹脂成形材料を SMC 製造機により SMC とし、プレス機にてバルブ駆動部の筐体を成形し、成形過程における成形性の確認と、成形品の外観を目視にて確認した。

【実施例 1】

【0098】

(エポキシアクリレート樹脂)

エポキシアクリレート樹脂 (A) として日本ユピカ (株) 製の商品名『ネオポール 8051』を 80 質量部、ポリイソシアネート化合物 (B) としてダウポリウレタン日本 (株) 製『ISONATE 143L』を 20 質量部、硬化剤 (C) として日本油脂 (株) 製『パープチル Z』を 1.0 質量部、内部離型剤 (D) として堺化学工業 (株) 製『SZ-2000』を 4.0 質量部を配合した樹脂組成物に、強化材 (G) としてガラス繊維を該樹脂組成物に対して 60% 充填し調整した。この樹脂組成物を SMC 製造機 (月島機械 (株) 製「スーパーインプリ」) により SMC とし、プレス機にて 300×300 mm、厚み 3 mm の板状成形物を得た。板状成形物から切削加工にて試験片を製作し、得られた試験片にて引張試験、アイゾット衝撃試験、熱間引張試験、熱間・冷間アイゾット衝撃試験を行い、この結果を表 1 に示す。また前記試験片を用いて耐薬品試験を行い、この結果を表 2 に示す。同様に耐候性試験を行い、この結果を表 3 に示す。

【0099】

【表1】

	実施例 1 エボキシアクリル樹脂	実施例 2 ポリフェニルアラフイド樹脂	実施例 3 ポリアミド樹脂	実施例 4 ポリカーボネート樹脂	比較例 1 塩化ビニル樹脂
引張強度 (Mpa)	23 230	167	246	157	50
熱間引張強度 (Mpa)	80 170 120	— — 84	— — 98	— — 70	10 — —
アイソト衝撃強度 (KJ/m ²)	23 55	17	16	14	5
冷間アイソト衝撃強度 (KJ/m ²)	-20 55	15	11	12	2
熱間アイソト衝撃強度 (KJ/m ²)	120 60	21	40	15	—

【0100】

【表2】

		実施例1（エポキシアクリレート樹脂）		
		35%HCl		20%NaOH
引張強度	浸漬前	(Mpa)	230	230
	7日間浸漬	(Mpa)	210	227.6
	60日間浸漬	(Mpa)	183.1	142.5
衝撃強度	浸漬前	(KJ/m ²)	55	55
	7日間浸漬	(KJ/m ²)	54.3	51.2
	60日間浸漬	(KJ/m ²)	59.4	42
重量変化率	浸漬前	(%)	100	100
	7日間浸漬	(%)	99.45	100.05
	60日間浸漬	(%)	99.25	100.32

【0101】

【表3】

実施例1 エポキシアクリレート樹脂)					
	0時間後	100時間後	300時間後	1000時間後	1500時間後
引張強度 (MPa)	230	245.5	245.1	215.2	207.4

【実施例2】

【0102】

(ポリフェニレンサルファイド)

常温中の引張強度と衝撃強度がともに高いポリフェニレンサルファイドとして、強化材

出証特2004-3098693

として複合強化ガラスを40質量%添加したポリプラスチックス（株）製『フォートロン1140T11』を用いて板状成形品を成形し、得られた成形品から切削加工にて試験片を製作し、得られた試験片にて引張試験、アイゾット衝撃試験を行い、この結果を表1に示す。

【実施例3】

【0103】

(ポリアミド)

常温中の引張強度と衝撃強度がともに高いポリアミドとして、強化材としてガラス50質量%添加した三菱エンジニアリングプラスチックス（株）製『レニーNXG5050』を用いて板状成形品を成形し、得られた成形品から切削加工にて試験片を製作し、得られた試験片にて引張試験、アイゾット衝撃試験を行い、この結果を表1に示す。

【実施例4】

【0104】

(ポリカーボネート)

常温中の引張強度と衝撃強度がともに高いポリカーボネートとして、強化材として複合強化ガラスを40%添加した三菱エンジニアリングプラスチックス（株）製『GSV2040R2』を用いて板状成形品を成形し、得られた成形品から切削加工にて試験片を製作し、得られた試験片にて引張試験、アイゾット衝撃試験を行い、この結果を表1に示す。

【0105】

比較例1

(塩化ビニル樹脂)

平均分子量800の塩化ビニル樹脂を100質量部、錫系安定剤を1.5質量部、エステル系ワックスを1.0質量部、高分子系ワックスを0.5質量部、加工助剤を1.0質量部配合しミキサーにて混合した樹脂組成物を、射出成形機により加熱溶融し、射出成形によりφ200mm、厚み3mmの円盤状成形物を得た。

円盤状成形物から試験片を製作し、得られた試験片にて引張試験、アイゾット衝撃試験、熱間引張り試験、冷間アイゾット衝撃試験を行い、この結果を表1に示す。

【0106】

表1からわかるように、引張強度においては、常温の雰囲気中では、比較例1が50MPaに対して、実施例1、実施例2、実施例3、及び実施例4は、すべて比較例1の3倍以上の強度がある。比較例1ではバルブ用樹脂製部材の用途によっては使用可能であるが樹脂の剛性が劣るため、使用圧力等の条件が非常に限定される。実施例1、実施例2、実施例3、及び実施例4では、常温での引張強度が80MPa～400MPaの範囲であるため、バルブ用樹脂製部材の使用時に発生する引張応力に最低限の安全率として2倍を勘案した引張強度を有しているため、破損や変形の心配がなく広い範囲の使用条件で用いることができる。

【0107】

80℃の雰囲気中では、比較例1は常温時の1/5程度に引張強度が低下しており、高温ラインでの使用には適していない。

【0108】

120℃の雰囲気中では、実施例1は高温の雰囲気中で引張強度の低下が少なくて済み、高温ラインに非常に適している。実施例2および実施例3も引張強度は75MPa～350MPaの範囲であるので高温時の強度に問題はない。実施例4は引張強度が75MPa未満であり、高温ラインでの使用については若干強度が不足している。

【0109】

衝撃強度については、常温の雰囲気中では、比較例1が5KJ/m²でありバルブ用樹脂製部材の用途によっては使用可能であるが物性強度に不安がある。実施例1では衝撃強度が比較例1の10倍以上であるため、破損の心配がないくらいの強度を有しており、広い範囲の使用条件で用いることができる。実施例2では衝撃強度は15KJ/m²～100KJ/m²の範囲であるため、バルブ用樹脂製部材として使用するのに問題はない。実

施例3では衝撃強度は 15 KJ/m^2 ～ 100 KJ/m^2 の範囲であるが、吸水したときの衝撃強度は 12 KJ/m^2 まで低下してしまうため、バルブ用部材として使用は可能だが若干衝撃強度が不足している。実施例4では衝撃強度は 15 KJ/m^2 未満であるためバルブ用部材として使用は可能だが若干衝撃強度が不足している。

【0110】

120°C の雰囲気中では、実施例1～実施例4の衝撃強度が高くなり 15 KJ/m^2 ～ 100 KJ/m^2 の範囲であるためバルブ用樹脂製部材として使用するのに問題はない。

【0111】

-20°C の雰囲気中では、比較例1が常温時の $1/2$ 以下に衝撃強度が低下しており、落下の衝撃などで容易に破損する恐れがあるため、 -20°C でバルブ用樹脂製部材として使用するには適していない。実施例1は常温時と同じ衝撃強度を維持しており、 -20°C での使用でも破損の心配なく使用することができ、低温高圧ラインでの使用に非常に適している。実施例2では衝撃強度は 15 KJ/m^2 ～ 100 KJ/m^2 の範囲であるため、低温での使用に問題ない強度を有している。実施例3と4では衝撃強度は 15 KJ/m^2 未満であり、若干衝撃強度が不足していて低温ラインへの使用には適していない。

【0112】

以上のことから、本発明のエポキシアクリレート樹脂にて成形されるバルブ用樹脂製部材は、物性強度が温度にあまり影響されず、高い強度を維持することができるため、高温から低温までの温度条件に対して、また流体の内圧が高い場合においても長期間の使用において破損しない強度を有しており、バルブ用樹脂製部材に最適である。なお、エポキシアクリレート樹脂の他にはポリフェニレンサルファイド樹脂などが使用に適している。

【0113】

表2からわかるように、35%塩酸に対しては、浸漬7日間では引張強度や衝撃強度の低下は1割以内であり、重量変化率も1%未満であるので特に問題はない。浸漬60日間では、引張強度の低下は2割程度であり必要な物性80 MPaは余裕で上回っているため問題はなく、衝撃強度の低下は1割以内であり、重量変化率も1%未満であるので問題はない。20%水酸化ナトリウム溶液に対しては、浸漬7日間では引張強度や衝撃強度の低下は1割以内であり、重量変化率も1%未満であるので特に問題はない。浸漬60日間では、引張強度の低下は4割弱で若干低下が大きいが、この時点で必要な物性80 MPaを上回っているため耐薬品性は十分である。また衝撃強度の低下は2割程度であり必要な物性 15 KJ/m^2 は余裕で上回っているため問題はなく、重量変化率も1%未満であるので問題はない。よって、エポキシアクリレート樹脂成形材料を用いたバルブ用樹脂製部材は35%塩酸や20%水酸化ナトリウム溶液に長期間浸漬しても物性の低下は抑えられ、耐薬品性に優れている。

【0114】

表3からわかるように、1500時間照射後で照射量の $324, 600\text{ KJ/m}^2$ の引張強度は、照射前の引張強度に比べて1割減程度に押さえられており、引張強度も200 MPa以上を維持している。また外観も色褪せは起こるもの特に問題は見られなかった。よって、エポキシアクリレート樹脂成形材料を用いたバルブ用樹脂製部材は屋外で暴露した状態で長期間保持しても物性の低下は抑えられ、耐候性に優れている。

【0115】

以上のことから、本発明のエポキシアクリレート樹脂にて成形されるバルブ用樹脂製部材は、酸やアルカリに対しての耐性に優れているため、化学薬品の広い用途で使用することができます。さらに耐候性にも優れているため、環境の厳しい屋外に暴露した状態で長期間使用しても問題のない、腐食に強いバルブ用樹脂製部材を得ることができる。

【0116】

次に、本発明のバルブ用樹脂製部材に使用する成形材料について鱗片状の充填剤が添加されている場合と添加されていない場合の成形品を成形し成形性と外観の比較を行なった。

【実施例5】

【0117】

(鱗片状の充填材入りエポキシアクリレート樹脂)

エポキシアクリレート樹脂（A）として日本ユピカ（株）製の商品名『ネオポール8051』を80質量部、ポリイソシアネート化合物（B）としてダウポリウレタン日本（株）製『ISONATE 143L』を20質量部、硬化剤（C）として日本油脂（株）製『パープチルZ』を1.0質量部、内部離型剤（D）として堺化学工業（株）製『SZ-2000』を4.0質量部を配合した樹脂組成物に、強化材（E）としてガラス繊維を該樹脂組成物に対して60%充填し調整した。また鱗片状の充填材（F）として『マイカ』を15質量部添加した。この樹脂成形材料にて圧縮成形により、バタフライバルブのバルブ本体を成形し、外観確認を行った。その結果を表4に示す。

【0118】

【表4】

	実施例5 15質量部	実施例6 0質量部
鱗片状充填剤		
成形性	良好	難あり
外観	良好	悪い

【実施例6】

【0119】

(鱗片状の充填材なしエポキシアクリレート樹脂)

実施例1と同様の樹脂成形材料について（鱗片状の充填材（F）無添加）、SMC製造機により、バタフライバルブのバルブ本体を成形し、外観確認を行った。その結果を表4に示す。

【0120】

表4からわかるように、実施例5の鱗片状の充填材（F）を添加した場合、成形材料の流動性が良く材料の充填も容易となり、成形性が向上する。また外観についても、実施例6の鱗片状の充填材（F）を添加していない場合が表面が荒れて外観が悪く、表面平滑性があまり良くないのに対し、実施例5の場合は表面の荒れがなく外観が良く表面平滑性が良いため、外観は向上する。このことから鱗片状の充填材（F）を添加することで、バルブ用樹脂製部材の成形性や外観を向上させることができる。また、表面平滑性については、表面平滑性が良いと表面平滑性が悪い場合に比べて薬液の浸漬する度合いが抑えられるので、耐薬品性や耐水性を向上させることができる。

【0121】

以上のことから本発明の鱗片状の充填材を添加したエポキシアクリレート樹脂にて成形されるバルブ用樹脂製部材は、成形性と表面平滑性が良くなるため、成形作業が容易になり成形品の外観が向上する。

【0122】

なお、本実施例では通常のバタフライバルブやバルブ本体を二分割した形状のバタフライバルブであったが、ウェハータイプ、ラグタイプ、ダブルフランジタイプ等であっても良い。また、バタフライバルブ以外でも、ボールバルブ、ダイヤフラムバルブ、ゲートバルブ、ストップバルブなどいずれでも良く、また、バルブ駆動部の筐体も手動式以外に電動や油圧や空気作動でも良い。他にも、本発明のバルブ用部材は、バルブ取り付け専用の継手やバルブの保護具などバルブ用に用いられる部材であれば特に限定されない。

【図面の簡単な説明】

【0123】

【図1】本発明の第一の実施態様を示すバルブ駆動部のケーシングを有するバタフライ

バルブの閉状態の斜視図である。

【図2】図1の縦断面図である。

【図3】図1のバルブ駆動部の内部構造を示す平面図である。

【図4】図3の縦断面図である。

【図5】開状態のバルブ駆動部の内部構造を示す平面図である。

【図6】図5の縦断面図である。

【図7】図1のバルブ駆動部のケーシングにかかる応力分布を示す平面図である。

【図8】図1のバルブ本体にかかる応力分布を示すバルブ本体の斜視図である。

【図9】本発明における第二の実施態様を示すバルブ駆動部のケーシングを有するバタフライバルブの閉状態の斜視図である。

【図10】図9の縦断面図である。

【図11】図9のバルブ本体にかかる応力分布を示すバルブ本体の斜視図である。

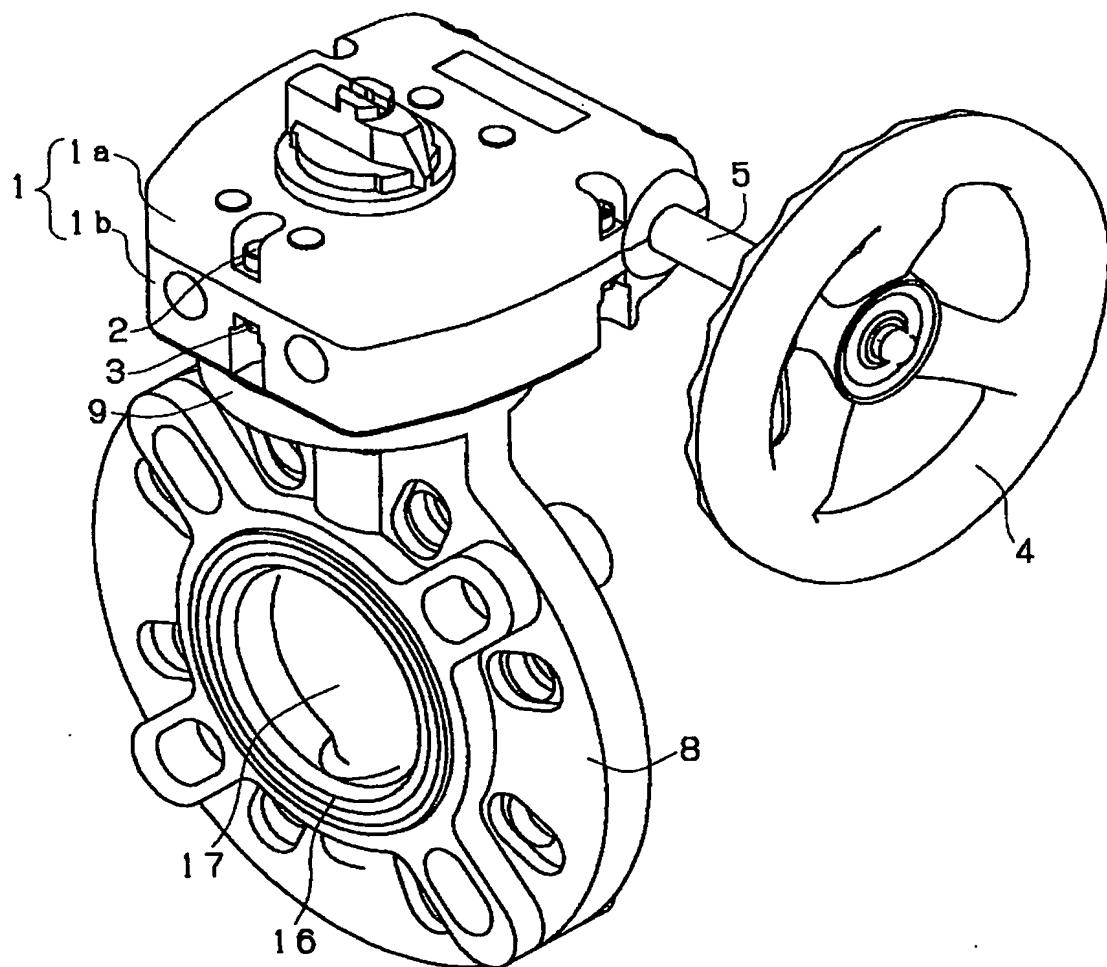
【符号の説明】

【0124】

- 1 … ケーシング
- 2 … ボルト
- 3 … ナット
- 4 … ハンドル
- 5 … シャフト
- 6 … ウォーム
- 7 … ウォームホイール
- 8 … バルブ本体
- 9 … トップフランジ
- 10 … ボルト
- 11 … 流路
- 12 … 軸受凹部
- 13 … ステム
- 14 … 縮径部
- 15 … ステムブッシュ
- 16 … シートリング
- 17 … 弁体
- 18 … 上部バルブ本体
- 19 … トップフランジ
- 20 … 下部バルブ本体
- 21 … 軸受凹部
- 22 … 突起部
- 23 … 突起部
- 24 … 突起部
- 25 … 突起部
- 26 … ボルト
- 27 … ナット
- 28 … シートリング
- 29 … 鎔部
- 30 … ステム
- 31 … 縮径部
- 32 … ステムブッシュ
- 33 … 弁体
- 34 … ケーシング

【書類名】 図面
【図 1】

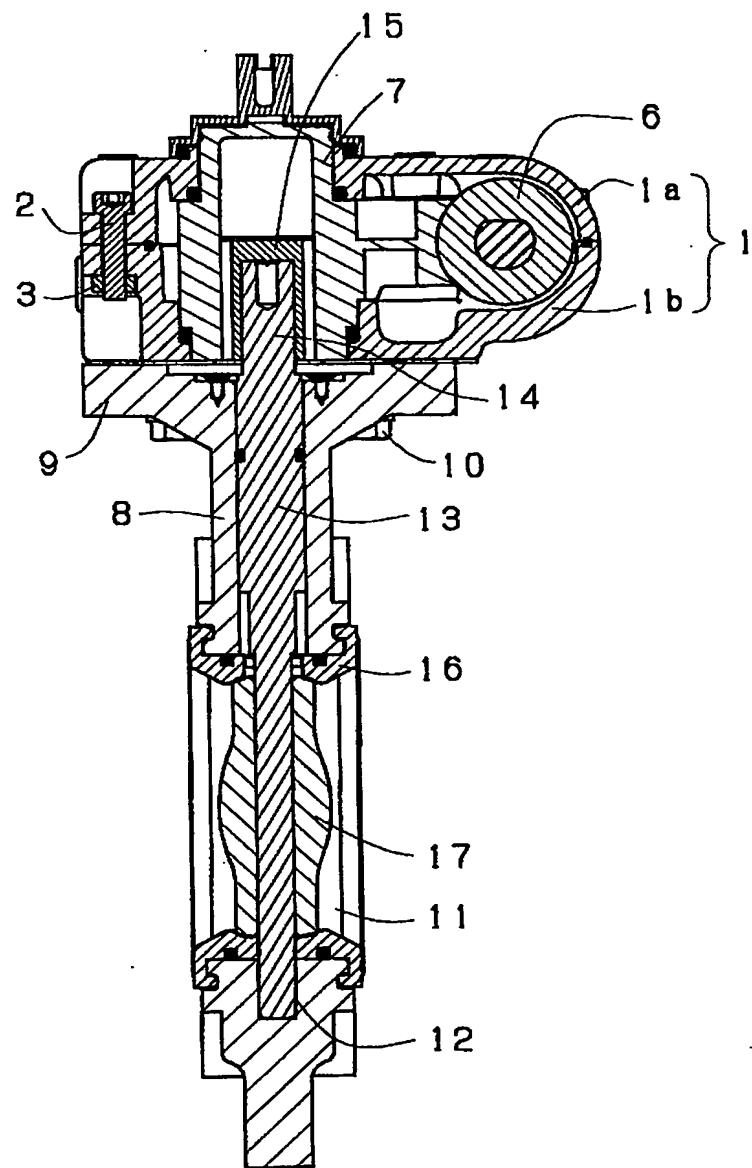
図1



- 1…ケーシング
- 2…ボルト
- 3…ナット
- 4…ハンドル
- 5…シャフト
- 8…バルブ本体
- 9…トップフランジ
- 16…シートリング
- 17…弁体

【図2】

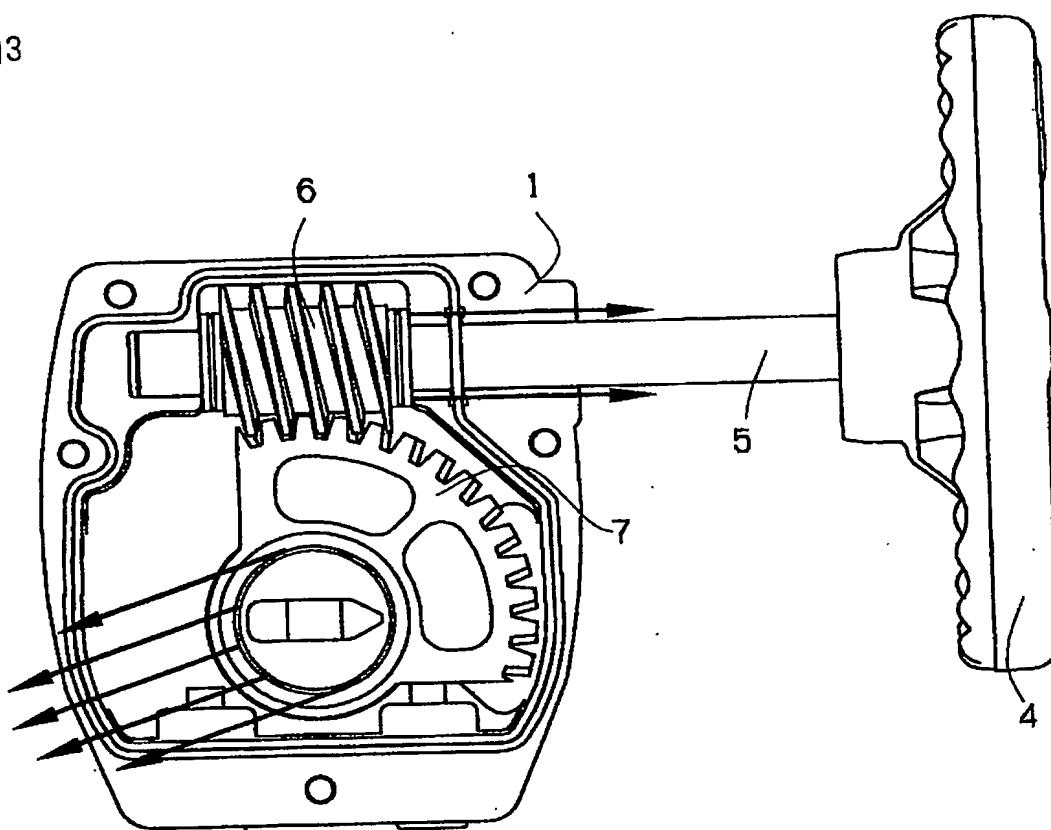
図2



- | | |
|------------|-------------|
| 1…ケーシング | 11…流路 |
| 2,10…ボルト | 12…軸受凹部 |
| 3…ナット | 13…ステム |
| 6…ウォーム | 14…縮径部 |
| 7…ウォームホイール | 15…システムブッシュ |
| 8…バルブ本体 | 16…シートリング |
| 9…トップフランジ | 17…弁体 |

【図3】

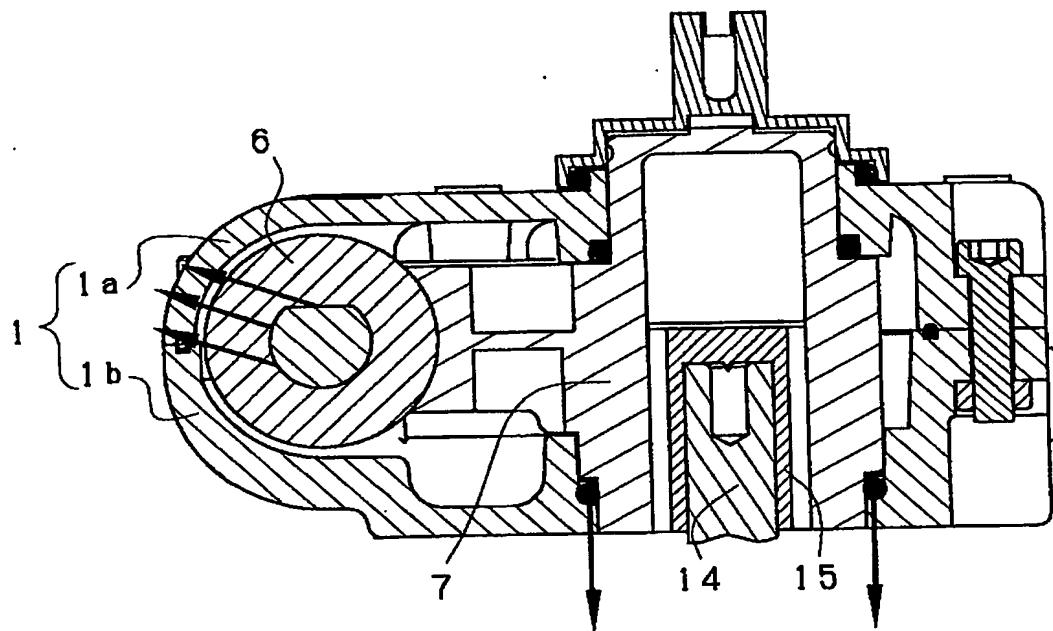
図3



- 1…ケーシング
- 4…ハンドル
- 5…シャフト
- 6…ウォーム
- 7…ウォームホイール

【図4】

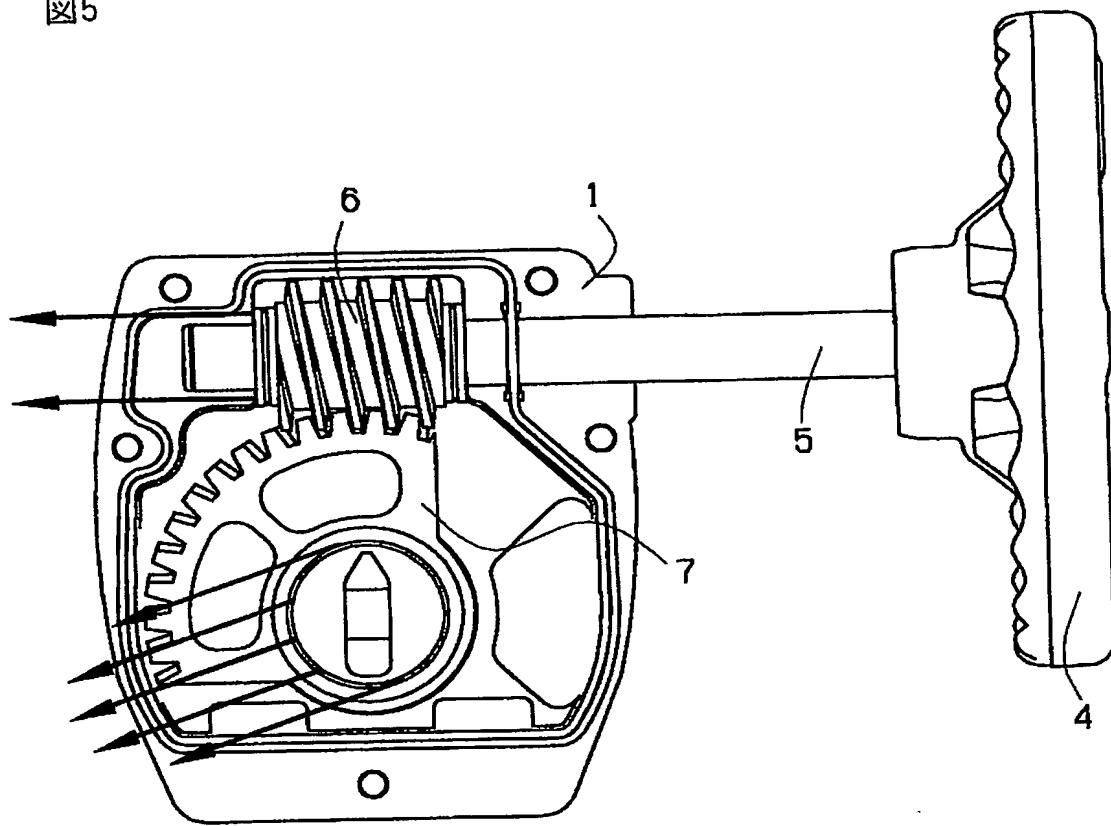
図4



- 1…ケーシング
6…ウォーム
7…ウォームホイール
14…縮径部
15…ステムブッシュ

【図5】

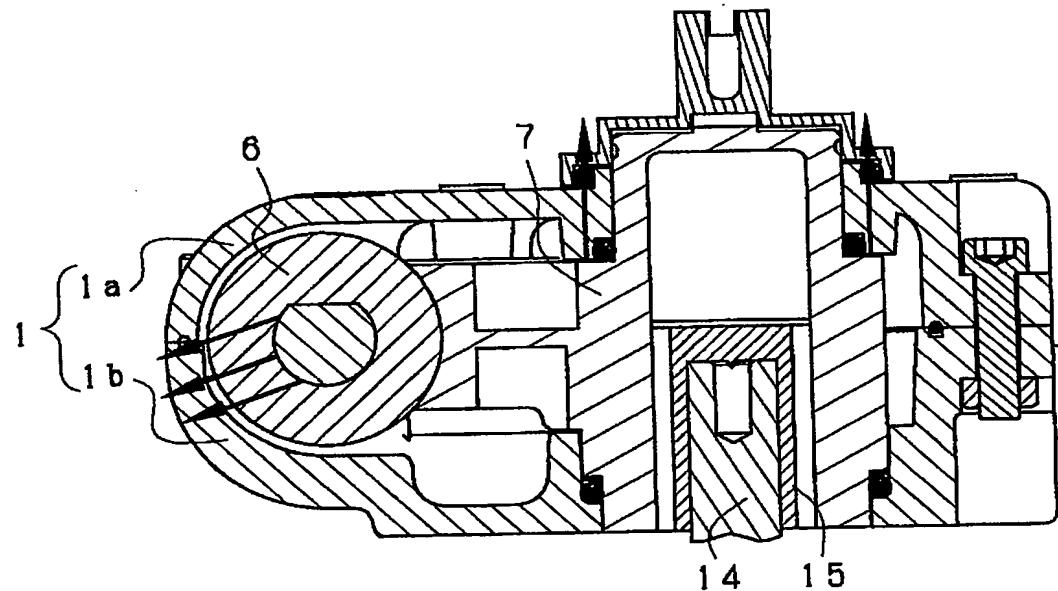
図5



- 1…ケーシング
- 4…ハンドル
- 5…シャフト
- 6…ウォーム
- 7…ウォームホイール

【図6】

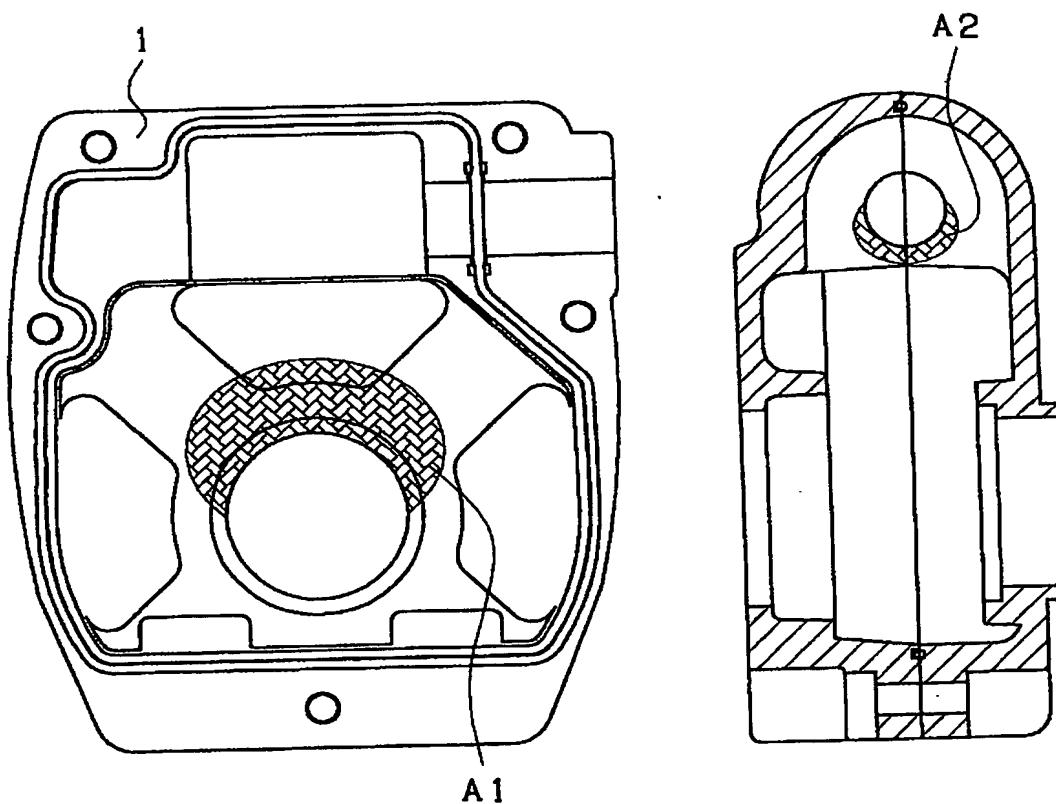
図6



- 1…ケーシング
6…ウォーム
7…ウォームホイール
14…縮径部
15…ステムブッシュ

【図7】

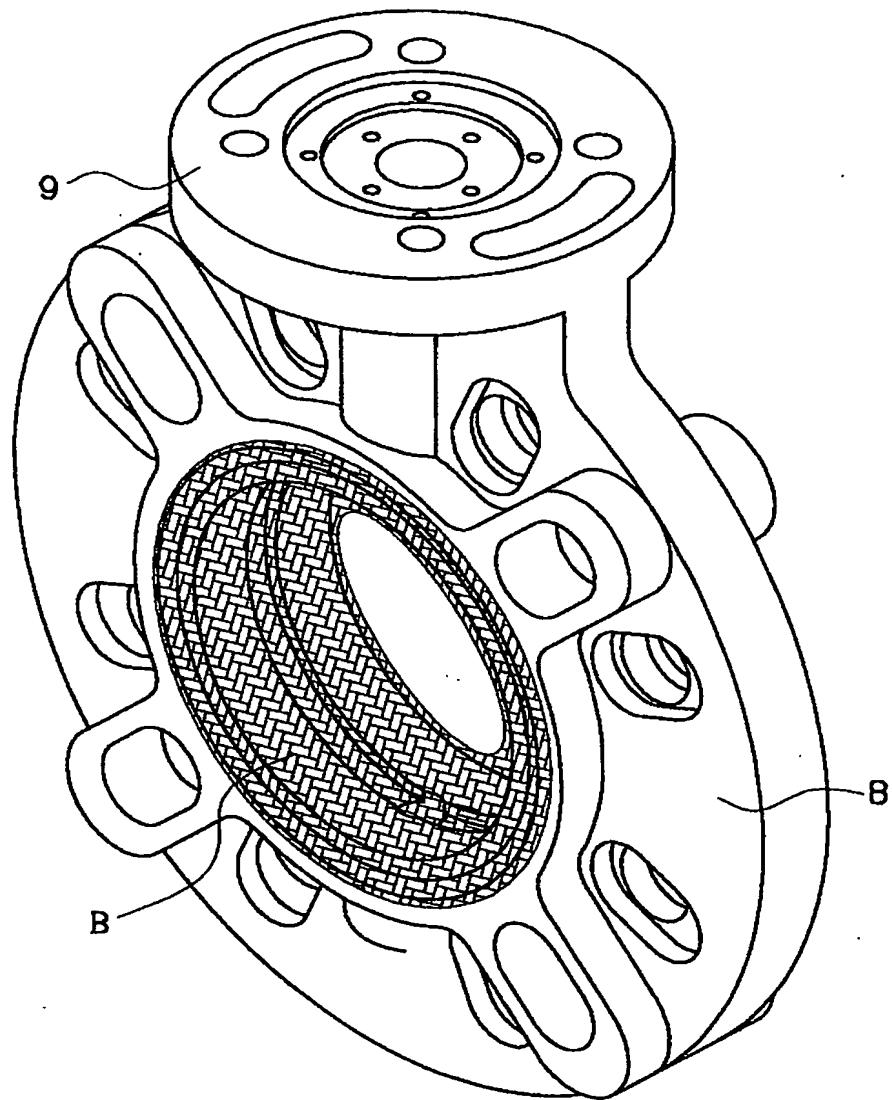
図7



1…ケーシング
A1,A2…応力集中領域

【図8】

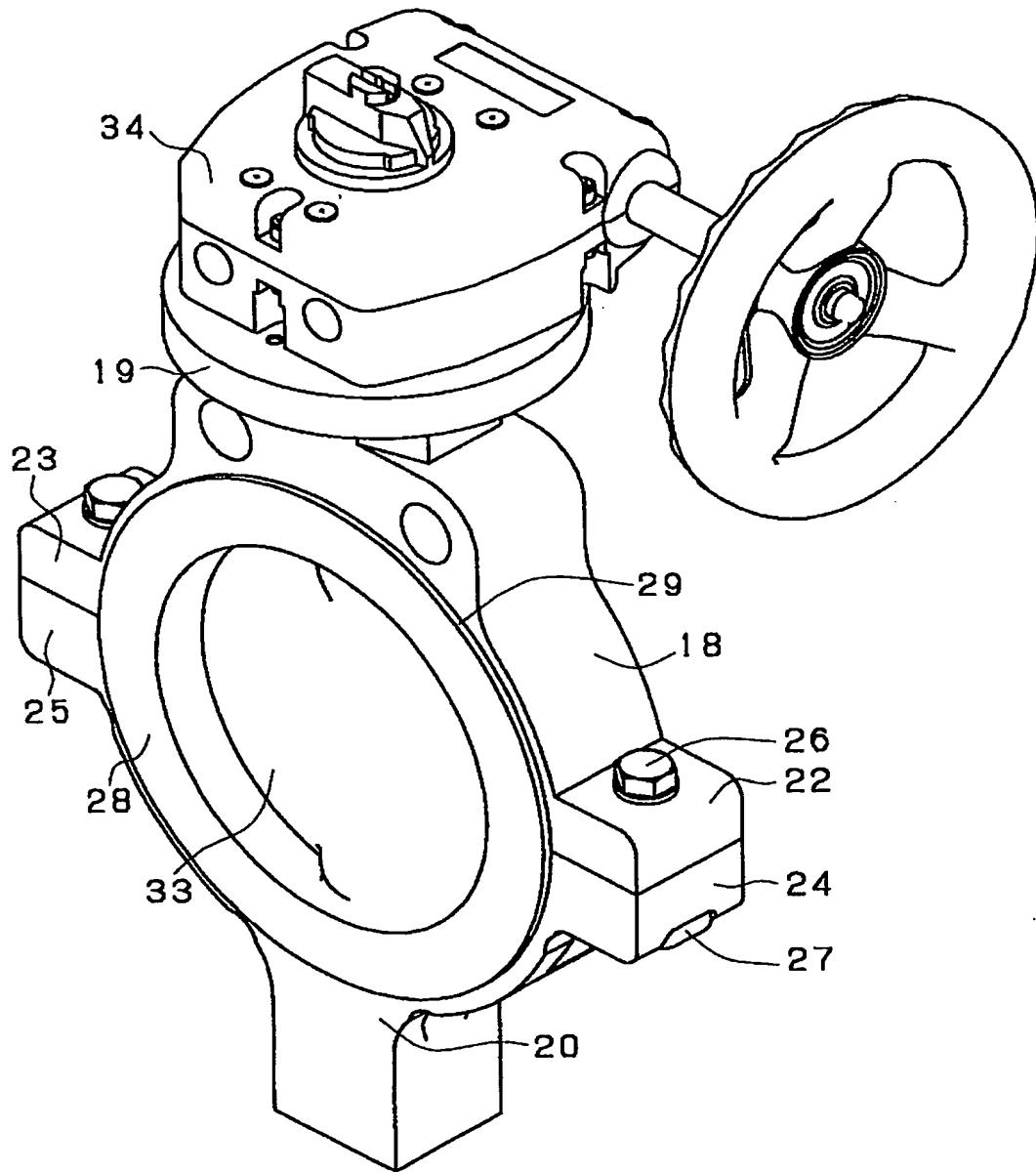
図8



8…バルブ本体
9…トップフランジ
B…応力集中領域

【図9】

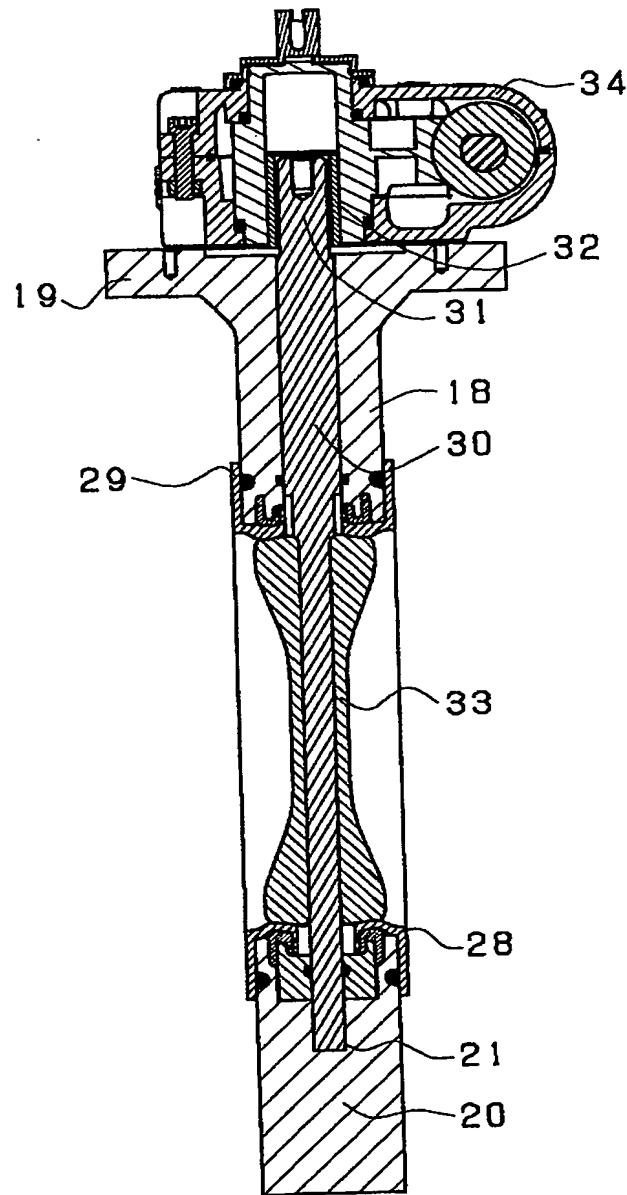
図9



- | | |
|-----------------|-----------|
| 18…上部バルブ本体 | 27…ナット |
| 19…トップフランジ | 28…シートリング |
| 20…下部バルブ本体 | 29…鍔部 |
| 22,23,24,25…突起部 | 33…弁体 |
| 26…ボルト | 34…ケーシング |

【図10】

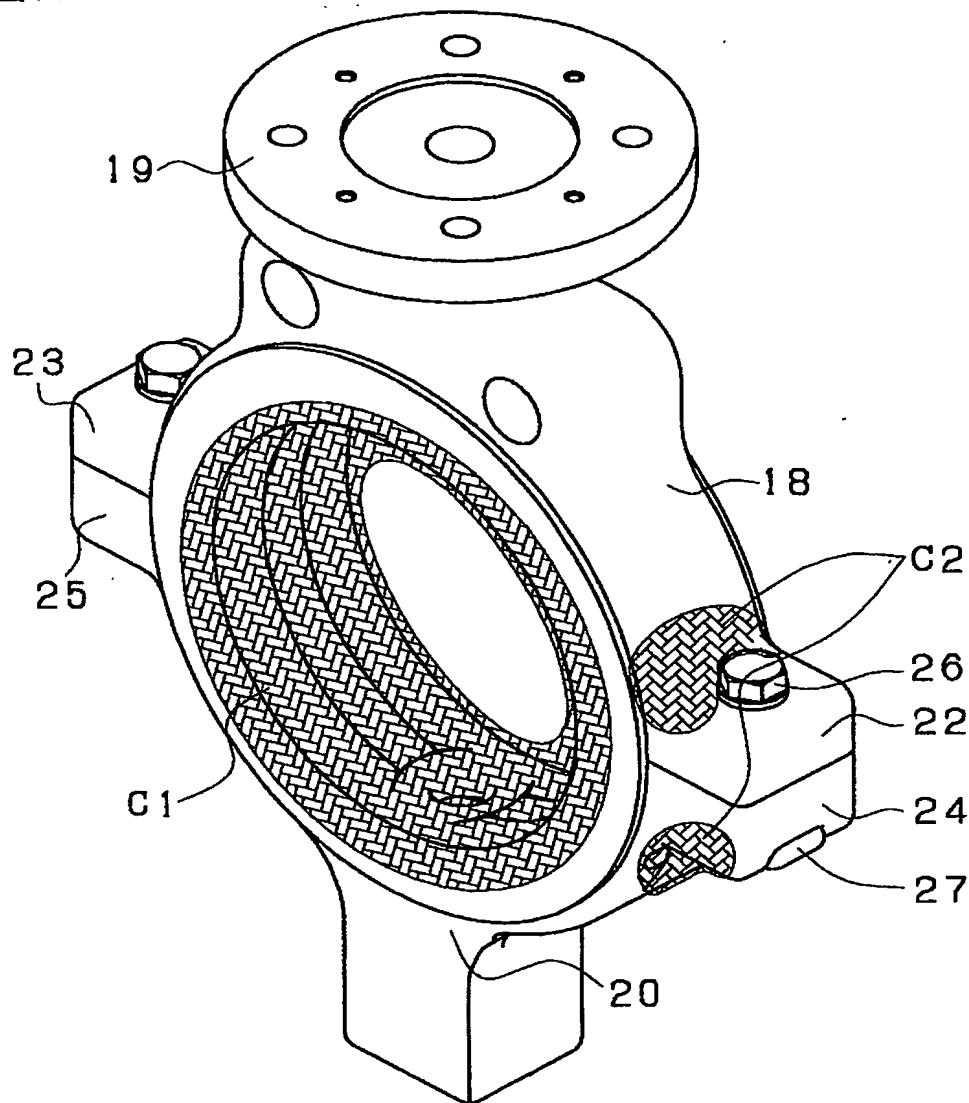
図10



- | | |
|------------|------------|
| 18…上部バルブ本体 | 30…ステム |
| 19…トップフランジ | 31…縮径部 |
| 20…下部バルブ本体 | 32…ステムブッシュ |
| 21…軸受凹部 | 33…弁体 |
| 28…シートリング | 34…ケーシング |
| 29…鍔部 | |

【図11】

図11



- | | |
|-----------------|--------------|
| 18…上部バルブ本体 | 26…ボルト |
| 19…トップフランジ | 27…ナット |
| 20…下部バルブ本体 | C1,C2…応力集中領域 |
| 22,23,24,25…突起部 | |

【書類名】要約書

【要約】

【課題】 高強度であり、高温の雰囲気中で使用可能であると共に、耐薬品性、耐食性に優れる軽量なバルブ用樹脂製部材の提供。

【解決手段】 常温中における引張強度が80 MPa～400 MPaの成形材料を成形したバルブ用樹脂製部材、更に、120℃中における引張強度が75 MPa～350 MPaの成形材料を成形したバルブ用樹脂製部材である。更に、水酸基価60～100のエポキシアクリレート樹脂（A）、エポキシアクリレート樹脂（A）の水酸基1個に対しイソシアネート基の数が0.1～1.5個となるポリイソシアネート化合物（B）、硬化剤（C）、及び内部離型剤（D）を含む樹脂組成物に、繊維強化材（E）を20～70質量%配合した成形材料を成形したバルブ用樹脂製部材である。

【選択図】 なし

特願 2003-352703

出願人履歴情報

識別番号 [000117102]

1. 変更年月日 1990年 8月21日

[変更理由] 新規登録

住所 宮崎県延岡市中の瀬町2丁目5955番地
氏名 旭有機材工業株式会社

特願 2003-352703

出願人履歴情報

識別番号 [000230364]
1. 変更年月日 1990年 8月 7日
[変更理由] 新規登録
住所 東京都千代田区内幸町2丁目1番1号
氏名 日本ユピカ株式会社

**This Page is Inserted by IFW Indexing and Scanning
Operations and is not part of the Official Record**

BEST AVAILABLE IMAGES

Defective images within this document are accurate representations of the original documents submitted by the applicant.

Defects in the images include but are not limited to the items checked:

- BLACK BORDERS
- IMAGE CUT OFF AT TOP, BOTTOM OR SIDES
- FADED TEXT OR DRAWING
- BLURRED OR ILLEGIBLE TEXT OR DRAWING
- SKEWED/SLANTED IMAGES
- COLOR OR BLACK AND WHITE PHOTOGRAPHS
- GRAY SCALE DOCUMENTS
- LINES OR MARKS ON ORIGINAL DOCUMENT
- REFERENCE(S) OR EXHIBIT(S) SUBMITTED ARE POOR QUALITY
- OTHER: _____

IMAGES ARE BEST AVAILABLE COPY.

As rescanning these documents will not correct the image problems checked, please do not report these problems to the IFW Image Problem Mailbox.